

	30 1985 . 30	1 1986 .
--	--------------	----------

1,2 (12 / ²)
2,5 (25 / ²),

[2.04.08-87*](#), [2.11.03-93](#) [2.05.13-83](#).

1.

1.1.)¹ (, ()
) () , [.7.1.](#)

¹ ()" , " ()". : " ()

1.2.

1.3.

(**1.4.**) ()

1.5.

1.6.

1.7. , (), , , , .

1.8. - , , , , .

2.

2.1.

I - 2,5 10,0 (25 100 / ²)
 II - ; 1,2 2,5 (12 25 / ²)

2.2.

I - 1000 1200 ;
 II - , 500 1000 ;
 III - , 300 500 ;
 IV - 300 .

2.3.

.1.

1

	, m	, %	
I	0,60	<u>III-42-80*</u>	
II	0,75		
III	0,90		
IV	0,90		
, .			

2.4.

.2.

2

--	--	--

)	1200	:	IV	III
)	1200		III	III
)	-		III	III
)	700	:	IV	III
)	700		III	III
)	-		III	III

2.5.

.3*.

3*

1.	:					
)	-					
(25					
)						
,	:					
1000		I	-	I	-	I
1000		I	-	I	I	I
)	25					
-						
5	(
)						
,	:					
1000		I	-	I	-	I
1000		I	-	I	-	I
)	25	I	-	II	I	I
-	,					
)	()	I	-	II	I	I
)	10%-					
,	:					
700		I	-	II	I	I
700		II	-	II	I	I
)		-	-	-	I	II
1000	10 %-					
2.	:					
) I		III	III	III	II, III ¹	II, III ¹
) II		II	III	III	II	III
) III		I	II	II		I
¹ II - 700 , III - 700 .						

<p>3.)): () , 40 , 25) , 25) II , 25) III- , IV, IV- II, 25) , 15) <u>4</u> : I II III, IV, III- , IV- V</p>	<p>I I I I III II III</p>	<p>- - - - - II III</p>	<p>I II I I III II III</p>	<p>I III I I III III III</p>	<p>- - - - - II -</p>	<p>I II I I III II III</p>
<p>4.) :)</p>	<p>III -</p>	<p>III I</p>	<p>- I</p>	<p>II -</p>	<p>II I</p>	<p>- I</p>
<p>5. ,</p>	<p>III</p>	<p>III</p>	<p>III</p>	<p>III</p>	<p>III</p>	<p>III</p>
<p>6. :))</p>	<p>II III</p>	<p>- -</p>	<p>- -</p>	<p>II III</p>	<p>- -</p>	<p>- -</p>

7.	,	II	II	II	II	II	II
0,1	,						
8.	,	II	-	II	II	-	II
9.*	(D)	II	II	II	III	-	-
10.	250 (D)	II	II	II	-	-	-
11. 100	, II .	III	III	III	III	III	III
3	,						
12.	, , , .5 <u>.4</u>	I	-	I	II	-	I
13.		II	II	II	-	-	-
14.	, 100 ,	I	I	I	I	I	I
15.					-	-	-
16.*	, , , , , , , , ,				I	I	I
17.*	, , , (,) , ,	I	I	I	-	-	-

18.	,	II	II	II	-	-	-
	. 8 <u>. 4</u> ,						
	250						
19.	,	I	I	I	-	-	-
	,						
20.		II	-	-	II	-	-
(,						
	,						
	,						
	,						
	. .)						
20							
21.	,	I	-	-	II	-	-
	. 20,						
	1000						
	7,5 (75						
/ ²)							
	700 100						
22.	(
)							
12 <u>. 4*</u> ,	.						
,	:	I	I	I	I	I	-
) 500		II	II	II	II	II	-
) 330 500		III	III	III	III	III	-
) 330							
23.	,	II	II	II	II	II	II
	,						
24.	,	III	III	III	III	III	III
	,						
25.	,	-	-	-	I	I	I
	,				(
25	,)	
	,						
	,						

3.8.*

,
:
()
);
1000 2,5 (25 / ²)
500
III, III- , IV- , IV V .

3.9. , .4, (I . 3.8),
,
.

3.10.

3.11.

3.12.

3.13.

2.02.04-88,

3.14.

3.15.

0 ° ,

2.02.04-88,

3.16.

()

.4*.

4*

1	I						II	IV	III	II	I	
	300	300	600	800	1000	1200	300	300	300	500	1000	
	600	800	1000	1200	1400	600	500	1000	1400			
2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	
1. ; ; ; ; ; ; 20; (, , . .); 3- ; ; ; I-IV ; , , 20 I II () ; 1000 ; () () ;	100	150	200	250	300	350	75	125	75	100	150	200
2.) I-III (, ; 1-2- : ; ;	75	125	150	200	225	250	75	100	50	50	75	100
3. ; ; 20 ; ; IV, V, III- IV-	30	50	100	150	175	200	30	50	30	30	30	50
4. III, IV, 20 III- , IV- ()	75	125	150	200	225	250	75	125	75	100	150	200
5. , , , (),	75	125	150	200	225	250	75	125	30	30	50	50

6.	50	50	100	150	175	200	50	50	50	50	50	50
7.	-	-	-	-	-	-	-	-	300	300	300	500
	-	-	-	-	-	-	-	-	1000	1000	1000	1500
	-	-	-	-	-	-	-	-	3000	3000	3000	3000
8.	50	75	100	125	150	175	50	75	-	-	-	-
	25	25	25	25	25	25	25	25	-	-	-	-
9.	15											
10.	25	25	25	25	25	25	25	25	75	100	150	200
11.*												
12.												
13.	50	75	75	75	100	100	50	50	30	30	50	50
14.	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10
15.	15	15	15	15	15	15	15	15	15	15	15	15
16.	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10
17.	10											
* :1.	20-25 ;											
2.	50											

<p>I-IV ; ()</p> <p>;</p> <p>()</p> <p>;</p>											
<p>2. I II</p> <p>20 (</p> <p>);</p> <p>1000³;</p> <p>;</p> <p>,</p>	$\frac{250}{150}$	$\frac{30}{0}$ $\frac{17}{5}$	$\frac{35}{0}$ $\frac{20}{0}$	$\frac{400}{225}$	$\frac{450}{250}$	$\frac{500}{300}$	$\frac{250}{100}$	$\frac{30}{0}$ $\frac{12}{0}$	100	150	200
<p>3.) I-III (</p> <p>: 1-2 -</p> <p>;</p> <p>;</p> <p>;</p>	$\frac{100}{75}$	$\frac{15}{0}$ $\frac{12}{5}$	$\frac{20}{0}$ $\frac{15}{0}$	$\frac{250}{200}$	$\frac{300}{225}$	$\frac{350}{250}$	$\frac{75}{75}$	$\frac{15}{0}$ $\frac{10}{0}$	50	75	100
<p>4. III - V,</p> <p>III- IV-</p> <p>20</p>	$\frac{125}{100}$	$\frac{15}{0}$ $\frac{12}{5}$	$\frac{20}{0}$ $\frac{15}{0}$	$\frac{250}{200}$	$\frac{300}{225}$	$\frac{350}{250}$	$\frac{100}{75}$	$\frac{15}{0}$ $\frac{12}{5}$	100	150	200
<p>5.</p>	$\frac{75}{50}$	$\frac{10}{0}$ $\frac{75}{75}$	$\frac{15}{0}$ $\frac{10}{0}$	$\frac{175}{150}$	$\frac{200}{175}$	$\frac{250}{200}$	$\frac{50}{50}$	$\frac{10}{0}$ $\frac{75}{75}$	50	75	100
<p>6. IV, V, III- IV-</p>	$\frac{75}{50}$	$\frac{10}{0}$ $\frac{75}{75}$	$\frac{15}{0}$ $\frac{10}{0}$	$\frac{175}{150}$	$\frac{200}{175}$	$\frac{250}{200}$	$\frac{50}{50}$	$\frac{10}{0}$ $\frac{75}{75}$	20 (100	20	20
<p>7. (. .);</p> <p>;</p> <p>20</p>	$\frac{50}{50}$	$\frac{75}{75}$	$\frac{16}{0}$ $\frac{10}{0}$	$\frac{200}{150}$	$\frac{225}{175}$	$\frac{250}{200}$	$\frac{50}{30}$	$\frac{75}{50}$	30	50	75
<p>8.</p>	100	10	10	100	100	100	100	10	100	100	100

35, 110, 220		0	0					0				
9. 35, 100,230	-											
10.))	50 20	50 20	50 20	75 30	75 30	75 30	50 20	50 20	50 20	50 20	50 20	50 20
11. -6, -10 -4, -8 -2, -26 (,)	100	10 0	15 0	200	226	250	100	10 0	100	100	100	100
12.*												
13.	"											
14.	100	10 0	10 0	100	100	100	100	10 0	-	-	-	-
* :1. 2. 1-3 .4* 3. : I 100 000 ³ ; II 20 000 100 000 ³ ; III 20 000 4. : .1-14 .1- .2-14 - ; 5. () 6. () 7. , , 8. "-" 9.*												

3.18.

.3.21, :
 - 452-73;
 , .7.1 (), - .6;
 -

3.19.*

3.21)

(, .6 -
 , .7* -

3.20.

(, .3.21).

3.21.

(
),
 (,),
 , :
 - , .8;
 - .3.18 3.19;
 - 1000 .

6

		10			10		
		700	.700 1000	.1000 1400	700	.700 1000	.1000 1400
"	"	20	30	45	15	20	30
"	"	20	30	45	15	20	30
"	"	20	30	45	15	20	30
"	"	40	50	75	25	35	50
"	"	40	50	75	25	35	50
100 (.)				25 ,			II
<u>7.10</u>).							<u>-</u>

7*

400			11		20
. 400	700		14		23
. 700	1000		15		28
. 1000	1200		16		30
				()	
			32		32
		(1200)
. 1200	1400		18		32
				()	

8

		700	. 700 1000	. 1000 1400
		60	75	100
		50	60	80
	"	50	60	80
"		50	60	80
	"	40	50	75
	"	40	50	75

3.22.

3.23.

3.24.*

700

1000 -

500
700 ,

3.25.

110

60°.

1000

II

3.26.

1000

700

350

I

4*

3.27.

6,10

4.

4.1.

4.2.

4.3.

4.4.

4.5.

250

()

100

530

4.6.*

4.7.

0,3

4.8.

4.9.

4.10.

(), Z-

1000

4.11.

1,5-2

1

4.12.*

30

[. 6.15](#)

300-500

1000

1400

1400

1000

1000

1000

750

500

()

()

250 ;

-

;

- , ,
;
III 500 .
: 1. ,
2. .
, - ()
700 (, ()
()
(,, ") 250) .

4.13.*

100 .
(, ,)
50 .
-
30 .

4.14.

400

4.15.*

4.16.

1000 . 1000 15 50 -
1,5-2 .
, , 300

4.17.

4.18.

4.19.

4.20.

4.21.

4.22.

5.

5.1.

:

1000 1000 (1400) 0,8
1000 , 1,0
, 1,1
, 1,0
, 0,6
1,0
1,1
()
()

5.2.

.8.

5.3.

D + 300 -

1,5 D -

1200 1400

700 ;
700

1 : 0,5
D+500 ,

D -

0,2

5.4.

5.5.

60°.

350 ,

(, , .)

5.6.

II-89-80.

1000

() ,

10

(, - . .)

700

5.7.

10 .

20

5.8.

II

2.02.01-83.

I

2.02.01-83.

5.9. 20
%

(,),

5.10. , ,

5.11.

,

5.12.

,

,

5.13.

5

5.14.

,

5.15.

5.16.*

,

,

5 %- 0,5 ()

,

5.17.

8-11°,

().

5.18.

12-18°

18°

$$tg\alpha \leq \frac{tg\varphi}{n} \quad (3)$$

α_k -
 φ -
 n_y -
 1,4.

35°,
5.19.

0,2 % 2 %
 2 %

5.20.

II 3 () IV

5.21.

% 8-12 2

5.22.

15 .

5.23.

5.24. .8.

5.25. :

5.26. ;

5.27. .8.

5.28. I
» .7

.8,

5.29. ,

5.30. ,

5.31. 6
8

5.32. ;

;

5.33.

9

5.34.

[. 5.31,](#)

5.35.

(, . .)

200

5.36.

5.37.

5.38.

5.39.

5.40.

5.41.

5.42.

1000

5.43.

[2.02.04-88,](#)

5.44.

5.45.

1:100 000;

5.46.

5.47.

1.02.07-87.

2.02.04-

88

5.48.

. 3.12.

5.49.

5.50.

5.51.

5.52.

5.53

5.54.

5.55.

0,5 .

5.56.

0,1 .

6.

6.1.

6.2.

2 :1.
2.

6.3.

() 10 %-

6.5.

6.6.

0,5

0,5

6.7.

. 4*,

6.8.

. 4*

6.9.

30

1000

1000

25
. 50

()

(),

6.10.

6.11.*

1 %

. 8.

:
- ()

6.12.

6.13.

III-42-80*

(,)

6.14.

6.15.

.4.12*
10 %-

2 %-

6.16.

(. .)

6.17.

75

: 1.

500

10% -
20
(,)

75

- 2.
- 3.
- 75
- 4.

75

6.18.

20

1000

6.19.

50

6.20.

" " " " "

6.21.

() ()

6.22.

II III 500

6.23.

6.24. .7.

25 6.25. 700

6.26.

0,8 ; 1,5 , 1,5 ;

6.27.

30 % 1:1,25. 20

6.28.

:

5 .

6.34.*

, , 2 , , ,

1,5 , , . , ,

, , 0,4 , , 1,4

.

II-89-

80*.

6.35.

6.36.

6.37.

, :

10

20

30

7.

7.1.

, , , , ,

. 1.1.

7.2.

).

(

7.3.

. 8.

7.4.

.8.

7.5.

2,2 .

7.6.

(
).

7.7.

II-89-80*,

0,5 .

7.8.

0,5

5 %-

0,2

1 %-

(1 %-

1

).

7.9.

" " [9238-83.](#)

, :

5
3
10

7.10.

8.

8.1.

8.2.

$$R_1 \quad R_2$$

()

8.3.

() $R_1 \quad R_2$

:

$$R_1 = \frac{R_1 m}{k_1 k} \tag{4}$$

$$R_2 = \frac{R_2 m}{k_2 k} \tag{5}$$

$m -$, [.1;](#)
 $k_1, k_2 -$,

[.9](#) [10;](#)

$k -$,

[.11.](#)

1.	1,34
5 % 100	
100 %-	
2.	1,40
100 %-	
100 %-	

3.		1,47
100 %-		
4.		1,55
	1,34 1,40; 1,4	1,47 1,47 1,55
	12	k_1

10

	2
	1,10
$R_2 / R_1 \leq 0,8$	1,15
$R_2 / R_1 > 0,8$	1,20

11

	ρ			k
	ρ			
	$\rho \leq 5,4$ $\leq 55 / ^2$	$5,4 < \leq 7,4$ $55 < \leq 75 / ^2$	$7,4 < \leq 9,8$ $75 < \leq 100 / ^2$	
500	1,00	1,00	1,00	1,00
600-1000	1,00	1,00	1,05	1,00
1200	1,05	1,05	1,10	1,05
1400	1,05	1,10	1,15	-

8.4.

[. 12.](#)

12

	B
ρ	$7850 / ^3$
α	206 000
	$(2100 000 / ^2)$
	$0,000012^{-1}$
μ_0	0,3
μ	. 8.25

8.5.*

8.6.

[2.01.07-85.](#)

. 13*

8.7. () - ,

8.8. 1 q , / ,

$$q = 0,215 \rho g \frac{p D^2}{z} \tag{6}$$

ρ - , /³ (° 1013);
 g - , g = 9,81 /²;
 ρ - , ;
 D - , ;
 z - ;
 T - , (= 273 + t, t - , °).

$$q = 10^{-2} \rho D^2 \tag{7}$$

- () , ;
 D - , (6).
 () 1 q , / ,

$$q = 10^{-4} \rho g \frac{\pi D^2}{4} \tag{8}$$

ρ - , /³;
 g, D - , (6).

13*

		()		
	()	+	+	1,10 (0,95)
	()	+	+	1,00 (0,90)
)	+	-	1,20 (0,80)
	()	+	-	1,00
		+	+	1,10
		+	+	1,15
	700-1200			

	700-1200	+	+	1,10
	700	+	+	1,00 (0,95)
		+	+	1,00
		+	+	1,50
		-	+	1,40
		-	+	1,20
		-	+	1,30
		+	-	1,20
		+	+	1,20
		+	+	1,00
		+	+	1,00
		+	+	1,00
		+	+	1,00
		+	+	1,00
		+	-	1,05
2.	*: "+"		"-" -	
3.				
4.				
5.*		700		

8.9.

1

q , / ,

$$q = 0,17bD \quad (9)$$

b -
 D -

, ,
 , .

[2.01.07-85;](#)

$q -$
 $/^2,$ 2.01.07-85

$D -$
8.16. (10).

8.17.

8.18.

II-7-81*,

8.19.

8.20.

II-7-81*.

8.21.

. 8.59

$k_0,$

8.22.*

$\delta,$

$$\delta = \frac{npD}{2(R_1 + np)} \quad (12)$$

$$\delta = \frac{npD}{2(R_1\psi_1 + np)}, \quad (13)$$

$n -$

.13;

$D -$ (7);

$R_1 -$ (4);

$\psi_1 -$

$$\psi_1 = \sqrt{1 - 0,75 \left(\frac{|\sigma_{.N}|}{R_1} \right)^2} - 0,5 \frac{|\sigma_{.N}|}{R_1}, \quad (14)$$

$\sigma_{.N}$ -

$$\frac{1}{4} D, \quad 3 \frac{(12) \quad (13),}{200} \quad 200$$

$$(66),$$

() . [. 13.16,](#)

$$(12),$$

8.23.

()

8.24.

()

$$|\sigma_{.N}| \leq \psi_1 R_1, \quad (15)$$

$\sigma_{.N}$ -

[. 8.25;](#)

ψ_2 -

($\sigma_{.N} \geq 0$)

($\sigma_{.N} < 0$)

$$\psi_2 = \sqrt{1 - 0,75 \left(\frac{\sigma}{R_1} \right)^2} - 0,5 \frac{\sigma}{R_1}; \quad (16)$$

R_1 -

[\(4\);](#)

σ -

$$\sigma = \frac{npD}{2\delta}, \quad (17)$$

n -

[\(12\);](#)

D -
 δ -
8.25.

$$\frac{\sigma_i}{\varepsilon_i} = \frac{\sigma_{.N}}{\sigma_{.N}} \quad (7);$$

$$\frac{\sigma_i}{\varepsilon_i} = \frac{\sigma_{.N}}{\sigma_{.N}} \quad (6);$$

$\sigma_{.N}$

()

$$\sigma_{.N} = \alpha \Delta t + \mu \frac{D}{2\delta}, \quad (18)$$

$$= \frac{\sigma_i / \varepsilon_i}{1 + \frac{1 - 2\mu_0 \cdot \sigma_i}{3 \cdot \varepsilon_i}}; \quad (19)$$

$$\mu = \frac{\frac{1}{2} - \frac{1 - 2\mu_0 \cdot \sigma_i}{3 \cdot \varepsilon_i}}{1 + \frac{1 - 2\mu_0 \cdot \sigma_i}{3 \cdot \varepsilon_i}}, \quad (20)$$

α -
 Δt -

$$\mu = \frac{\sigma_i}{\varepsilon_i} \quad (1);$$

μ -
);

n -
 D -
 δ -
 σ_i -

$$\frac{\sigma_i}{\varepsilon_i} = \frac{\sigma_{.N}}{\sigma_{.N}} \quad (12);$$

$$\frac{\sigma_i}{\varepsilon_i} = \frac{\sigma_{.N}}{\sigma_{.N}} \quad (7);$$

$$\frac{\sigma_i}{\varepsilon_i} = \frac{\sigma_{.N}}{\sigma_{.N}} \quad (6);$$

$$\frac{\sigma_i}{\varepsilon_i} = \frac{\sigma_{.N}}{\sigma_{.N}} \quad (17);$$

$$\sigma_i = \sqrt{\sigma^2 - \sigma_{.N}\sigma + \sigma_{.N}^2}; \quad (21)$$

ε_i -

$\sigma - \varepsilon$

$$\sigma_i = \sigma; \quad (22)$$

$$\varepsilon_i = \varepsilon - \frac{1 - 2\mu_0}{3 \cdot \sigma}; \quad (23)$$

μ_0 -
 E_0 -

$\Delta t_{(+)}$

$\Delta t_{(-)}$

(12),

$$\Delta t_{(+)} = \frac{\mu R_1}{\alpha} ; \quad \Delta t_{(-)} = \frac{R_1(1-\mu)}{\alpha} . \quad (24)$$

$$\sigma_{.N} = 1,57 \frac{\lambda_0}{l_m} \quad (25)$$

λ_0

(19);

$$\lambda_0 = \frac{1}{2} \left(\psi - \sqrt{\psi^2 - 3,75 \frac{\tau \cdot l^2}{\delta}} \xi_0 \right); \quad (26)$$

l_m

$$\psi = \xi_0 + 0,2 + \frac{\tau \cdot l^2}{\delta} \quad (27)$$

τ

l

$$\xi_0 = 0,9 - 0,65 \sin(l/l_m - 0,5), \quad (28)$$

ξ_0

δ

u

τ

8.26.

()

$$|\sigma| \leq \psi_3 \frac{m}{0,9k} R_2 ; \quad (29)$$

$$\sigma \leq \frac{m}{0,9k} R_2 ; \quad (30)$$

σ - () ,
8.27 ;
 Ψ_3 - ,
 ; ($\sigma \geq 0$)

$$\psi_3 = \sqrt{1 - 0,75 \left(\frac{\sigma}{\frac{m}{0,9k} R_2} \right)^2} - 0,5 \frac{\sigma}{\frac{m}{0,9k} R_2}, \quad (\sigma < 0) - \quad (31)$$

m, R_2, k - , (5);
 σ - () , ,

$$\sigma = \frac{pD}{2\delta} \quad (32)$$

- , (7);
 D - , (6);
 δ - , (17).

8.27. σ , ,
 ()

$$\sigma = \mu\sigma - \alpha \Delta t \pm \frac{D}{2\rho}, \quad (33)$$

$\mu, \alpha, \Delta t$ - , (18);
 σ - , (30);
 D - , (12);

8.28. , .
 $S \leq mN$, (34)

S - , ,
8.29;

m - , (4);
 N - , ,
 . N

8.29. 5000 . S

S , ,

$$S = 100[(0,5 - \mu)\sigma + \alpha \Delta t]F, \quad (35)$$

$\mu, \alpha, \Delta t$ - , (18);
 σ - , (17);
 F - ,
 8.30* . () ,

$$Q \leq \frac{1}{k} Q, \quad (36)$$

Q - , ,
 Q - , ;
 k -), ;
 , :
 , , 1-%, - 1,05
 200 - 1,10
 , -
 200 , - 1,15
 , - 1,03

q , / ,

$$q = \frac{1}{n} (k \cdot q + q - q - q) \times \frac{\gamma}{\gamma - \gamma k}, \quad (37)^*$$

n - ;
 0,9 - ;
 1,0 - ;
 k - (36);
 q - , / ;
 q - , / , :

$$q = \frac{8 \cdot I}{9\beta^2 \rho^3} 10^4 \quad (\quad); \quad (38)$$

$$q = \frac{32 \cdot I}{9\beta^2 \rho^3} 10^4 \quad (\quad); \quad (39)$$

q - . / ;
 q - , / , ,

γ - , / ³;
 γ - (. 8.14), / ³;
(38) - (39):

⁰- , (19);
 I - , ⁴;
 β - ;
 ρ - (33).
8.31*.

1,0
. 6.6
8.32. , , ,

$$= zm \cdot P, \quad (40)$$

z - ;
 m - ,
 1,0 z = 1 z ≥ 2 D / D ≥ 3; z ≥ 2 1 ≤ D / D ≤ 3

$$m = 0,25 \left(1 + \frac{D}{D} \right);$$

P - , ,

$$= \frac{1}{k}, \quad (41)$$

D - , [\(12\)](#);
D - , ;

k - , [2.02.03-85](#); 1,4 () 1,25 ().

8.33. () () ,

8.34. , [. 8.35](#),
 $|\sigma| \leq \psi_4 R_2, \quad (42)$

σ - , , [. 8.36](#);
 ψ_4 - ; ($\sigma \geq 0$)
($\sigma < 0$) - ([. 8.35](#))

$$\psi_4 = \sqrt{1 - 0,75 \left(\frac{\sigma}{R_2} \right)^2} - 0,5 \frac{\sigma}{R_2}; \quad (43)$$

R_2 - (, , [\(5\)](#)) $\frac{R_2}{v}$ [II-23-81*](#);
 σ_{rw} - , [\(17\)](#).
8.35.

$$|\sigma_{.N}| \leq \psi_4 R_2, \quad (44)$$

$$|\sigma_{.} | \leq 0,635 R_2 (1 + \psi_4) \times \sin \frac{(\sigma_{.N} + \psi_4 R_2) \pi}{(1 + \psi_4) R_2}; \quad (45)$$

$$\sigma \leq \psi_3 \frac{m}{0,9k} R_2, \quad (46)$$

$\sigma_{.N}$ - (,) ,
 ;
 Ψ_4 - , (43);
 R_2 - , (5);
 σ . () ;
 Ψ_3 - , (31);
 m, k - , (4);
 R_2 - , (5).

: 1. $R_2 > R_1$, (42) - (45) R_2
 R_1 .

2. (31), (42), (44) (45) Ψ_4 Ψ_3 ,

8.36.

().

8.37.

8.38.

8.39.

8.40.

8.41.

()

8.42. ()
 ()

, (),
 () ,
 8.43. ,

8.44. () ,

0,8.
 8.45*. - ()
).

0,01
 8.46. ,

8.47. ,

$$\sigma + |\sigma| \leq R_2 - 0,5\sigma \quad (47)$$

σ - ;
 σ - ()
 ;
 R_2 - (5);
 σ - (17).
 , (47)
 R_2

8.48.

σ
 k
 m_k .
 Z -
 :

$$\sigma = \frac{0,5 \cdot D \cdot l \cdot m \cdot \Delta}{k}; \quad (48)$$

$$= \frac{1}{k} (\pi \rho l^2 - 2,28 \rho^2 l + 1,4 \rho^3) + 0,67 l^3 + l l^2 - 4 \rho l^2 + 2 \rho^2 l - 1,33 \rho^3; \quad (49)$$

Z -

$$\sigma = \frac{D \cdot l \cdot m \cdot \Delta}{k}; \quad (50)$$

$$= \frac{1}{k} (\pi \rho l^2 - 2,28 \rho^2 l + 1,4 \rho^3) + 0,67 l^3 - 2 \rho l^2 + 2 \rho^2 l - 1,33 \rho^3; \quad (51)$$

$$\sigma = \frac{1,5 \cdot D \cdot \Delta}{l^2}; \quad (52)$$

E_0 - (19);
 D - (12);
 l_k - ;
 Δ_k -

p_k - ;
 l - ;
 m_k

8.49.

$$\lambda_k < 0,3$$

:

$$k = \frac{\lambda}{1,65}; \quad (53)$$

$$m = \frac{0,9}{\lambda^{2/3}}; \quad (54)$$

$$\lambda = \frac{\delta \rho}{r^2}. \quad (55)$$

δ - , [\(17\)](#);

ρ - , [\(49\)](#);

r_c -

8.50.

H_k

: - Z-

$$= \frac{200W\sigma}{m l}; \quad (56)$$

$$= \frac{100W\sigma}{l}, \quad (57)$$

σ - , m, l -

8.51.

$$, \quad \frac{3}{}, \quad (48).$$

(() ,)
 ()
 () .

8.52.

8.53.

(,) ,

8.54. [II-7-81*](#).

, [. 5.31](#) :

(, ,) ,

. 14.

14

	7	8	9	10
, / ²	100	200	400	800

8.55.

, :
,
, ;
(
)

II-7-81*

8.56.

8.57.

()

$$\sigma_{.N} = \frac{\pm 0,04 m_0 k_0 k}{0,0}, \quad (58)$$

m_0 -
. 8.58;

k_0 -
. 8.59;

k -
8.60;

- , / ²,
. 8.54;

0 - , (19);

0 -

- , ;

- , / ,

.15.
8.58.

m_0

.15.

m_0

15

	, /	m_0
	0,12	0,50
	0,15	0,50
	0,25	0,45
	0,35	0,45
	0,30	0,60
	0,50	0,35
	2,00	0,70
	0,40	0,50
	0,10	0,20
	2,20	1,00
(, ,)	1,50	1,00
(, ,)	1,10	<u>.2</u>
(, ,)	1,50	
()		
()	2,20	"
: 1.		
2.		

8.59.

k_0 ,

.16.

16

		k_0
1.	2,5 10,0 (25-100 / ²)	1,5
1000 ; 1200		
	25	
2.	1,2 2,5 (12-25 / ²); 500 800	1,2
3.	500	1,0
.1,	9	k_0
	1,5.	

8.60.

II-7-81*.

. 17.

17

1	100	1000	10 000
k	1,15	1,0	0,9

8.61.

II-7-81*.

8.62.

Π ,

8.63.

) δ , ,

(, , ,

$$\delta = \frac{D}{2(R_{1(\cdot)} + \dots)} \eta \quad (59)$$

δ , ,

(59),

δ₀ , -

$$\delta_0 = \delta \frac{R_{1(\cdot)}}{R_{1(0)}} \cdot \frac{D_0}{D} \quad (60)$$

δ . , (,) ,

$$\delta \geq \frac{D}{2(R_{1(\cdot)} + \dots)} \quad (61)$$

n - , (12);
 - , (7);
 D - , ;
 η - :

100 %- - . 18;

γ < 12° - η = 1;
 R_{1(·)} = R_{1(·)},

R_{1(·)} -
 ;
 R₁₍₀₎, R_{1(·)} -
 , ;
 D - , ;
 D - , .

18

	1,0	1,5	2,0
η	1,30	1,15	1,00

8.64.*

$$\left(\sigma_1^2 - \sigma_1\sigma_2 + \sigma_2^2 + 3\sigma^2\right)^{1/2} \leq R_2 \quad (62)^*$$

σ₁, σ₂, σ -

R₂ -

[\(5\)](#).

9.

9.1.

9.2.

()

9.3.

(, .)

9.4.

50 .

50 0,5 0,5 -

1-5 .

9.5.

(.).

9.6.

9.7.

I

[2.02.04-88](#).

9.8.

;

9.9.

0,1

9.10.

9.11.

9.12.

9.13.

1398- I " 26 1984 "

10.

10.1.

(, ,)

[25812-83*](#)

10.2.

()

10.3.

()

10.4.

10.11.

10.12.

10.13.

10.14.

10.15.

10.16.

10.17.

10.18.

10.19.

10.20.

II

0,4; 6,0; 10,0

10.21.

[13109-87.](#)

10.22.

[9.602-89.](#)

10.23.

10.24.

(" ").

10.25.

" "

10.26.

()

10.27.

10.28.

10.29.

10, - 20 .
 $U_t = U_{18} (1 + \beta \Delta t)$ (

$$U_t = U_{18} (1 + \beta \Delta t), \quad (63)$$

$U_{18} -$ $U_{18} = -0,85$ 18°
 (-);

$$\Delta t = t_r - 18$$

$t_r -$, $^\circ$;
 $\beta_u -$, $^\circ$ (0 -
 $18^\circ \beta_u = 0,003;$ $18-30^\circ \beta_u = 0,01).$ 5 1°

$$U_t = U_{18} \pm 1^\circ U_t = -0,85 .$$

10.30.

$$5^\circ ,$$

11.

11.1.

$$(\quad)$$

11.2.

11.3*.

$$(\quad)$$

$$(\quad)$$

$$(\quad),$$

- ;
 ,
 -
 ()
 ; ())
 () ;
 , , ;
 ;
 ;
 () .
 : 1.
 ,
 2. - ,

11.4.

11.5.

11.6.

11.7.

11.8.

()

11.9*.

8
500

500

9 -

6

3

3

6

3

6

11.10.

10

11.11.

40

11.12.

2

),

(

;

;

-

;

,-

11.13.

I-IV

- 0,9 ;

V

,

0,5

10

10 ;

V

- 0,6

10

0,7

IV

10

0,5 .

0,4

IV
, - 0,4

11.14.

11.15.

() .

10

)

0,3

11.16.

[.6.3.](#)

10 .

0,5

11.17.

() ,

100 ,

8 - 9

11.18.

1 .

100 ,

8 - 9

11.19.

1 .

11.20.

0,8

0,5 - 0,4 .

(. .)

, , 90°, 60°.

:

- 0,15 ;

- 0,15 ;

- 0,15 ;

- 0,15 ;

- 0,1 .

11.21.

" - "

[. 19.](#)

19

" - "	
0,25	15
0,50	20
1,00	30
1,50	40
2	60
3-5	100

11.22.

11.23.

()

11.24.

()

11.25.

11.26.

4,5

12.

12.1*.

3 4

()

. 2.1, 2.4, 2.5, 3.16, 3.17, 4.15 - 4.17.

12.2*.

"

")

I

(

-

:

I II

. 20*;

. 12.6*;

12.3.*

. 20*.

7.	<u>5</u>		
8.	15	15	15
9.	15	15	15
<p>1,1, 2. III 5 - 1,15. 9</p> <p>3. : 1 - . 1, 2 5; 1,5 - . 4.</p> <p>4. (. 1).</p> <p>5. 1 - 3 <u>. 4</u></p> <p>6. ,</p> <p>7. 50 % .</p> <p>100 . 400</p> <p><u>20*</u>.</p> <p>8. <u>. 12.2*</u>.</p>			

12.4*.

1,5 .

12.5.

150 .

0,5 .

150 .

12.6*.

. . 1 - 4 . 20*,

20*.

12.7.

[. 4.12.](#)

I

12.8*.

12.9.

[9544-93.](#)

12.10.

10

12.11*.

[. 12.6*](#)

12.12*.

50

12.13*.

100 - 150

12.14.

12.15*.

150

100

150

12.16.

12.17.

. 3 [. 20*](#) (

12.18*.

).
2000

12.19.

12.20.

12.21*.

12.22.

12.23.

12.24.

12.25.

12.30.

12.31*.

12.32*.

12.33*.

12.34*.

12.35*.

200

20*

3

10

60

12.26 - 12.29

0,5 (5 / 2).

()

(

).

« ».

13.

13.1.

13.2.

13.3.*

8733-87,

8734-75 -

1420

8731-87, 8732-78

9567-75,

20295-85

800

800

. 13.4 - 13.17.

13.4.

13.5.

200

800

800 ± 2

(

)

1 %.

20

0,8 %.

13.6.

1,5

1

- 0,2 %

13.7.

10,5 - 11,6

13.8.

: 0,75 -

0,8 -

; 0,85 -

; 0,9 -

1020

100 %-

13.9.

, %, : 20 - 588,4 (60 / ²); 18 - 637,4 (65 / ²)
 16 - 686,5 (70 / ²)

13.10.

6

. 21.

9454-78

11-

13.

21

	(/)	<u>9454-78</u> , (. / ²),	11-13 , / ²	DW , %,
500	10,0	24,5 (2,5)		-
500-600	10,0	29,4 (3,0)		-
	(100)			
700-800	10,0	29,4 (3,0)		50
	(100)			
1000	5,5	29,4 (3,0)		50
	(55)			
1000	7,5 (75)	39,2 (4,0)		60
1000	10,0(100)	58,8 (6,0)		60
1200	5,5	39,2 (4,0)		60
	(55)			
1200	7,5 (75)	58,8 (6,0)		70
1200	10,0 (100)	78,4 (8,0)		80
1400	7,5 (75)	78,4 (8,0)		80
1400	10,0 (100)	107,8 (11,0)		85

: 75

10 50 -

10 .

40 ° ,

-

60 °

. 22.

9454-78

1 - 3.

6996-66.

13.11*.

[]

$$[] = + \frac{n}{6} + \frac{r + \sum(V + i + Nb)}{5} + \frac{u + Ni}{15} + 15 \quad (64)$$

, n, r, , V, Ti, Ni, Cu, B - , % ,

22

	60°			1-3 9454-78
			c 40° -	
			. / 2 (. / 2)	
6 10	29,4 (3)	29,4 (3)	24,5 (2,5)	
. 10 15	39,2 (4)	29,4 (3)	29,4 (3)	
. 15 25	49,0 (5)	29,4 (3)	39,2 (4) - ; 29,4 (3) -	
. 25 30	58,8 (6)	39,2 (4)	39,2 (4)	
. 30 45	-	49,0 (5)	39,2 (4)	

10, 20

17 , 17 1 , 09 2 ,

$$[] = + \frac{n}{6} \quad (65)$$

u, Ni, r,

[] 0,46.

13.12.

() 1,2 %.

13.13.

80

25

()

13.14.

0,5 - 2,5

10

0,5 - 3,0

10

150 0,5 0 - 0,5
 20 % 16 15 % -
 16 200
 0,15 % 10 %

13.15.

13.16. 2
 20 ,
 95 % 1988
 % 95

$$\rho = \frac{2\delta R}{D} \quad (66)$$

δ - ;
 R - ; 95 % R_2 (
 .8.2). ;
 D - , .1
 13.17. ()
 200

13.18. () - , ,
 ,
 . 13.8,

[13.9](#), [13.11](#) [13.13](#).

13.21.
4
13.22.

13.23.

300

() :

16 ;

10 , 15 , 14 , 09 2

550 (55 / ²) ;

D / D 0,3.

1,3

, 1,5 -

13.24.

[12821-80.](#)

10³

()

13.25.

()

30×6

13.26.

I

[9544-](#)

[93.](#)

13.27*.

400

13.28.

$$\delta R_1 = \delta R_1 , \quad (68)$$

$\delta , \delta -$

$R_1 , R_1 -$

$\delta \delta$

;

1,5 ,

13.29.

() ()
9466-75 9467-75.

.23.

13.30.

9087-81

2246-70.

13.31.

13.32.

:

2246-70.
8050-85 () ;
10157-79;

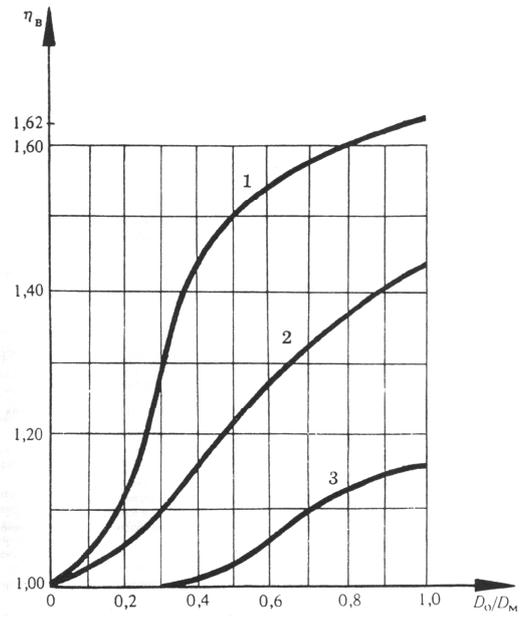
13.33.

13.34.

5583-78;
5457-75;
20448-90.

() (/ 10^{-2})	()	(<u>9467-75</u>) - (<u>9466-75</u>)
5,5 (55)	()	42-
6,0 (60)	.	42- , 50-
5,5 (55)	" "	42- , 50-
6,0 (60)	.	42- , 50- , 60- *
5,0 (50)	.	42 - , 46 -
6,0 (60)	.	50 - , 60- *
5,0 (50)	.	42 - , 46 -
6,0 (60)	.	50 -
5,0 (50)	.	42 - , 46 -
5,0 (50)	(50 - , 55-
5,5 (55)	" "	
5,5 (55)	.	60- , 60- , 70- *
6,0 (60)	.	

					6-19-103-78
					102-320-82
			-		102-166-82
			-		. 1
					38-103418-78
				-	. 1 2
				-30	<u>15836-79</u>
					102-182-78
					. 1
					102-186-78
					. 1
3.	-524	-			6-10-1890-83
			II.		
1.		-831			102-349-83
2.	-	-760			102-340-83
3.		-832			102-350-83
			III.		
1.		-			21-23-97-77
2.		-		"	. 4
					21-23-44-79
					. 4
			IV.		
1.	-2				102-353-85
2.				"	102-284-81
			V.		
1.					13073-77
2.	"				7871-75



1 -

; 2 -

: 3 -